

### (19) Organisation Mondiale de la Propriété Intellectuelle

Bureau international



## 

(43) Date de la publication internationale 17 mai 2001 (17.05.2001)

**PCT** 

### (10) Numéro de publication internationale WO 01/34961 A1

- (51) Classification internationale des brevets7: F02D 41/06
- (21) Numéro de la demande internationale:

PCT/EP00/11043

(22) Date de dépôt international:

8 novembre 2000 (08.11.2000)

(25) Langue de dépôt:

français

(26) Langue de publication:

français

(30) Données relatives à la priorité:

99/14146

10 novembre 1999 (10.11.1999) FR

- (71) Déposants (pour tous les États désignés sauf US): SIEMENS AUTOMOTIVE S.A. [FR/FR]; Avenue du Mirail, B.P. 1149, F-31036 Toulouse Cedex (FR). RE-NAULT S.A. [FR/FR]; 13-15, quai Alphonse Le Gallo, F-92100 Boulogne Billancourt (FR).
- (72) Inventeurs; et
- (75) Inventeurs/Déposants (pour US seulement): AUBOURG, Alain [FR/FR]; 7, rue Jean-Baptiste Dantil,

F-31240 Saint Jean (FR). HAUET, Bertrand [FR/FR]; 19, rue de l'Yveline, F-78640 St. Germain de la Grange (FR). TARROUX, Francis [FR/FR]; 45, rue Francis Pons, F-31120 Pinsaguel (FR).

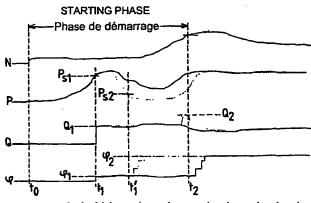
- (74) Mandataire: ZEDLITZ, Peter; Postfach 22 13 17, 80503 München (DE).
- (81) États désignés (national): JP, KR, US.
- (84) États désignés (régional): brevet européen (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE, TR).

#### Publiée:

- Avec rapport de recherche internationale.
- Avant l'expiration du délai prévu pour la modification des revendications, sera republiée si des modifications sont recues.

En ce qui concerne les codes à deux lettres et autres abréviations, se référer aux "Notes explicatives relatives aux codes et abréviations" figurant au début de chaque numéro ordinaire de la Gazette du PCT.

- (54) Title: CONTROL METHOD FOR STARTING A DIRECT INJECTION INTERNAL COMBUSTION ENGINE
- (54) Titre: PROCEDE DE COMMANDE DU DEMARRAGE D'UN MOTEUR A COMBUSTION INTERNE ET A INJECTION DIRECTE



- (57) Abstract: The invention concerns a method which consists, when starting the engine, in: a) monitoring the temperature (T) of the engine and the pressure (P) of the fuel delivered by the fuel pressurising means; b) if T is less than a predetermined threshold temperature (T<sub>s</sub>), setting an engine starting mode with high pressure fuel when the pressure (P) becomes higher that a predetermined threshold pressure ( $P_{s1}$ ); and c) setting an engine starting mode with low pressure fuel if  $T > T_s$ .
- (57) Abrégé: Lors du démarrage, a) on surveille la température (T) du moteur et la pression (P) du carburant délivré par les moyens de mise en pression de ce carburant, b) si T est inférieur à une température de seuil (T,) prédéterminée, on établit un mode de démarrage du moteur avec un carburant à haute pression dès que la pression (P) devient supérieure à une pression de seuil (P1) prédéterminée, et c) on établit un mode de démarrage du moteur avec un carburant à basse pression si T > T<sub>s</sub>.

# PROCEDE DE COMMANDE DU DEMARRAGE D'UN MOTEUR A COMBUSTION INTERNE ET A INJECTION DIRECTE

La présente invention est relative à un procédé de commande du démarrage d'un moteur à combustion interne, à injection directe d'un carburant d'alimentation délivré audit moteur par des moyens de mise en pression dudit carburant.

5

10

20

25

On a représenté à la figure 1 du dessin annexé un dispositif d'alimentation en carburant d'un moteur à combustion interne à injection directe, d'un type connu comprenant un réservoir 1 de carburant, une pompe électrique 2 alimentée par le réservoir 1 et associée à un régulateur de pression 3 pour délivrer du carburant à une deuxième pompe, à travers un filtre 4, le carburant délivré par la pompe 2 étant porté à un premier niveau de pression supérieur à la pression atmosphérique, mais relativement bas, d'ou le nom de "pompe basse pression" donné à la pompe 2. La deuxième pompe 5, entraînée mécaniquement par le moteur, relève encore la pression du jusqu'à un deuxième niveau, supérieur au carburant, premier, convenant à l'alimentation d'injecteurs 7  $6_1, 6_2, 6_3, 6_4$  montés sur une rampe carburant d'alimentation en carburant des cylindres du moteur à combustion interne à injection directe (non représenté).

La pression du carburant délivré par la pompe 5, dite "pompe haute pression", est fixée par un régulateur électromécanique 8, tel qu'une électrovanne commandée par un calculateur 9. Dans ce dernier cas, un capteur 10 délivre au calculateur 9 un signal représentatif de la pression P du carburant contenu dans la rampe 7, pour permettre au calculateur d'assurer la régulation de la pression du carburant dans cette rampe au niveau prédéterminé requis, de l'ordre de 50 à 100 bars. Le calculateur 9 est couramment constitué par le calculateur de gestion du fonctionnement du moteur, commandant entre

15

20

25

30

35

autres les injecteurs  $6_i$  (i de 1 à 4 dans l'exemple représenté) et notamment les temps d'ouverture de ceuxci.

Le carburant non débité par les injecteurs  $\theta_i$  est renvoyé au réservoir par un conduit 11,12, mis à la pression atmosphérique.

Suivant un procédé connu de démarrage d'un moteur à combustion interne à injection directe alimenté par le dispositif représenté à la figure 1, ce démarrage s'opère avec un carburant délivré aux injecteurs 6<sub>i</sub> du moteur à une pression relativement basse (4 à 5 bars), atteinte rapidement par la pompe basse pression, qui, commandée électriquement, peut être alimentée dès la mise sous tension (contact) du véhicule, avant le lancement du moteur.

Dans le cas d'un moteur à combustion interne à injection directe, cependant, un démarrage à pression de carburant oblige à recourir à un mélange air/carburant de richesse très supérieure à celle d'un 10 mélange stoechiométrique, đе l'ordre đе supérieure, la composition de ce mélange au niveau des bougies classiquement disposées dans les cylindres du moteur pour l'allumer n'étant pas optimale dans un moteur de ce type, conçu pour être normalement alimenté avec du carburant à haute pression, supérieure à 50 bars. Il en résulte des temps de démarrage du moteur trop longs, notamment dans des environnements à basse ou très basse température, et une quantité importante d'hydrocarbures imbrûlés dans les gaz d'échappement du moteur, pendant le démarrage de celui-ci.

La présente invention a précisément pour but de fournir un procédé de commande du démarrage d'un moteur à combustion interne à injection directe qui ne présente pas ces inconvénients et qui, en particulier, permette de raccourcir le temps de démarrage du moteur aux basses et

15

20

25

30

très basses températures, tout en réduisant alors la production d'hydrocarbures imbrûlés.

On atteint ce but de l'invention, ainsi que d'autres qui apparaîtront à la lecture de la description qui va suivre, avec un procédé de commande du démarrage d'un moteur à combustion interne, à injection directe d'un carburant d'alimentation délivré audit moteur par des moyens de mise en pression dudit carburant, ce procédé étant remarquable en ce que, lors dudit démarrage, a) on surveille la température T du moteur et la pression P du carburant délivré par lesdits moyens de mise en pression, b) si T est inférieur à une température de seuil Ts prédéterminée, on établit un mode de démarrage du moteur avec un carburant à haute pression dès que la pression P une pression de seuil supérieure à prédéterminée, et c) on établit un mode de démarrage du moteur avec un carburant à basse pression si  $T > T_s$ .

Comme on le verra plus loin, en démarrant normalement ainsi le moteur avec du carburant à haute pression plutôt que, classiquement, à basse pression, on atteint les buts énoncés ci-dessus.

Suivant une autre caractéristique du procédé selon l'invention, en mode de démarrage avec un carburant à haute pression, si la pression de carburant reste supérieure à un seuil P<sub>s2</sub> prédéterminé inférieur au seuil P<sub>s1</sub>, on calcule une quantité de carburant à injecter dans chaque cylindre du moteur, on en déduit une durée du temps d'ouverture de l'injecteur considéré, ainsi que l'instant d'ouverture de l'injecteur propre à permettre la fermeture dudit injecteur, en phase avec une position angulaire du vilebrequin du moteur avancée d'un angle prédéterminé sur celle de l'instant d'allumage du mélange air/carburant.

D'autres caractéristiques et avantages de la présente invention apparaîtront à la lecture de la

15

20

25

30

description qui va suivre et à l'examen du dessin annexé dans lequel :

- la figure 1 est un schéma d'un dispositif d'alimentation en carburant d'un moteur à combustion interne à injection directe décrit en préambule de la présente description, et
- les figures 2 et 3 sont des ensembles de graphes illustrant des modes de démarrage de ce moteur à haute et basse pression, respectivement, du carburant d'alimentation du moteur.

A la figure 2 du dessin annexé, on a représenté des graphes illustrant, en phase du démarrage du moteur, l'évolution du régime N de ce moteur, de la pression P du carburant délivré au moteur, de la quantité Q de carburant injecté et du phasage  $\phi$  de la fin d'injection du carburant, dans une situation de démarrage du moteur avec un carburant à haute pression, selon la présente invention.

Le calculateur 9 de gestion du fonctionnement du moteur est chargé de l'exécution de la stratégie de commande du démarrage de ce moteur suivant la présente reçoit classiquement divers Il invention. nécessaires à la gestion du moteur et notamment le signal P délivré par le capteur 10 de pression du carburant (voir figure 1), un signal N représentatif du régime du moteur et un signal T représentatif de la température du moteur, normalement délivré par un capteur représenté) de la température de l'eau de refroidissement de ce moteur. Le calculateur 9 détermine par ailleurs les instants d'ouverture et de fermeture des injecteurs  $6_i$ pour régler les quantités de carburant injecté dans les cylindres du moteur ainsi que le phasage injections de carburant et notamment celle  $\phi$  de la fin de l'injection.

15

20

25

30

35

Le calculateur 9 est dûment programmé pour exécuter la stratégie de démarrage du moteur suivant la présente invention, que l'on décrira maintenant en liaison successivement avec les graphes des figures 2 et 3.

Comme représenté à la figure 2, à la mise en route du moteur à l'instant  $t_0$ , classiquement opérée par un démarreur électrique, le régime N du moteur passe à une valeur non nulle et la pression P du carburant commence à croître.

Suivant une caractéristique importante de la présente invention si, alors, la température T du moteur est inférieure à une température de seuil prédéterminée, par exemple  $T_s=40^{\circ}$  C, significative d'un "démarrage à froid" du moteur, le calculateur 9 exécute une stratégie de démarrage du moteur en mode dit à "haute" pression de carburant.

Suivant cette stratégie, dès que, à l'instant t<sub>1</sub> la pression P de carburant franchit un seuil prédéterminé  $P_{s1}$  tel que  $P_{s1}$  = 30 bars par exemple, garantissant une bonne qualité de pulvérisation de ce carburant dans les injecteurs 6i, l'injection de carburant dans le moteur commence, la quantité injectée étant fixée à un niveau Q1 correspondant à une richesse relativement basse mélange air/carburant (de l'ordre de 5 fois la richesse stoechiométrique à T = 20°, soit une richesse moitié de celle nécessaire en basse pression) comme il convient pour l'alimentation d'un moteur à combustion interne à carburant injection directe de à haute pression (normalement 50 bars ou plus).

Le calculateur 9 continue de surveiller les évolutions de la pression P de carburant après l'instant  $t_0$ . La stratégie appliquée à partir de l'instant  $t_1$  reste inchangée même si cette pression retombe, comme représenté en trait plein, en dessous de la valeur de seuil  $P_{\rm s1}$ , pour autant cependant qu'elle ne descende pas

20

25

30

en dessous d'un autre seuil prédéterminé  $P_{\rm s2}$  (dans la partie du graphe en trait pointillé), fixé à 10 bars par exemple.

Si le seuil  $P_{\rm s2}$  est franchi, le calculateur abandonne la stratégie de démarrage à haute pression du carburant décrite ci-dessus, la haute pression nécessaire ne pouvant être assurée, pendant la phase de démarrage considéré, par les moyens de mise en pression utilisés. Une telle situation peut découler, par exemple, d'une difficulté d'amorçage de la pompe haute pression ou d'une quantité d'essence à injecter supérieure au débit de la pompe haute pression.

Le calculateur 9 revient alors à une stratégie de démarrage en basse pression de carburant, qui implique un enrichissement du mélange air/carburant et donc un accroissement de la quantité Q de carburant injecté, de  $Q_1$  à  $Q_2$  (voir la partie du graphe en trait pointillé).

La stratégie décrite ci-dessus est spécifique à la phase de démarrage du moteur, de durée  $(t_2-t_0)$ . Après l'instant  $t_2$ , les quantités de carburant injectées et le phasage de l'injection de ces quantités sont réglés et commandés séquentiellement par des "cartographies" classiques, dont les grandeurs d'entrée sont, par exemple, la pression d'air admis dans le moteur et le régime de ce moteur.

Pendant la phase de démarrage  $(t_0,\ t_2)$ , le phasage des injections de carburant est déterminé comme suit. Le calculateur détermine la quantité d'essence  $Q_1$  à injecter et une durée  $t_i$  d'ouverture de l'injecteur correspondant. Le calculateur détermine ensuite les instants d'ouverture et de fermeture de l'injecteur de manière que la phase d'injection se termine avant l'excitation de la bougie d'allumage du mélange air/carburant.

On sait que l'instant de cet allumage est classiquement repéré, dans un cycle moteur correspondant

15

20

25

35

à une rotation de 720° du vilebrequin associé au moteur (pour un moteur à quatre cylindres) par l'angle d'avance à l'allumage  $\alpha$ , mesuré par rapport au passage au point mort haut du piston, à la fin du temps de compression du cylindre correspondant. Dans ce repère angulaire, on détermine l'instant  $t_1$  de déclenchement de l'injection en fonction de la durée  $T_i$  d'ouverture de l'injecteur de telle sorte que l'instant de fermeture de celui-ci intervienne lorsque le vilebrequin atteint une position en avance d'un angle  $\alpha$  +  $\phi$  sur celle du point mort haut.

L'injection s'opérant, dans un moteur à combustion interne à injection directe, pendant les temps d'admission, et éventuellement, de compression du mélange air/carburant dans le cylindre considéré, l'injection, en démarrage à haute pression de carburant suivant l'invention, dans la phase de compression du mélange  $(\phi = \phi_1)$ , les soupapes d'admission du cylindre étant alors fermées, et ceci aussi longtemps que pression de carburant reste suffisante pour qu'il puisse être injecté dans le cylindre compte tenu de la pression croissante régnant dans celui-ci, soit aussi longtemps que la pression de carburant à injecter reste supérieure à 10 bars, par exemple.

En dessous de cette pression, on revient suivant l'invention à un mode de fonctionnement adapté à un carburant délivré à basse pression, comme illustré en trait interrompu sur les graphes de la figure 2, à partir de l'instant t'<sub>1</sub>. L'injection de carburant s'arrête alors plus tôt ( $\phi = \phi 2$ ) pendant le temps d'admission du mélange air/carburant, celui-ci restant sensiblement alors à la pression atmosphérique, les soupapes étant ouvertes.

Comme représenté à la figure 2, le passage de la phase  $\phi_1$  à la phase  $\phi_2$  se fait par paliers intermédiaires, incrémentés régulièrement lors de pas successifs de la rotation du vilebrequin du moteur, de

20

25

30

35

50° par exemple, ceci pour éviter d'amplifier la chute de la pression du carburant.

Le démarrage d'un moteur à combustion interne à injection directe à haute pression de carburant permet d'assurer des combustions de bonne qualité grâce à la composition du mélange air/carburant au voisinage de la bougie que l'on peut obtenir avec un carburant à haute pression. Ces bonnes combustions permettent de raccourcir le temps de démarrage du moteur aux basses et très basses températures, en dessous d'une à deux secondes, exemple. Elles permettent en outre de réduire la quantité les gaz imbrûlés transportés par d'hydrocarbures d'échappement et donc la pollution de l'environnement par ces gaz.

La demanderesse a observé que lors d'un démarrage à froid, dès les premiers tours du moteur, la pompe haute pression 5 peut fournir une pression de carburant suffisante pour assurer une pulvérisation convenable du carburant dans les cylindres du moteur, apportant les avantages précités.

Par contre, lors d'un démarrage à chaud (T >  $T_{\rm s}$ ), les exigences des cahiers des charges sont beaucoup plus sévères sur le temps de démarrage, en requérant en général que celui-ci ait lieu en moins d'une demiseconde. Dans ce cas, les premiers tours requis pour la fourniture d'une haute pression de carburant convenable excèdent la durée autorisée. De plus, les risques de génération de vapeurs de carburant à l'entrée de la pompe haute pression sont susceptibles de retarder encore le démarrage.

La solution classiquement employée en injection indirecte, qui consiste à injecter simultanément en amont de chaque cylindre une quantité prédéterminée de carburant, s'avère inadaptée dans le cas d'un moteur à injection directe. En effet, l'injection de carburant

15

20

25

30

35

s'effectuant directement dans le cylindre, sans bénéficier de la barrière des soupapes d'admission pour réaliser une distribution adéquate, les cylindres en phase de détente ou d'échappement rejettent ce carburant à l'échappement, en générant ainsi une pollution par hydrocarbures imbrûlés.

Selon l'invention, on choisit alors une stratégie de démarrage en basse pression dans laquelle, dès la mise sous tension (contact) du véhicule, on commande régulateur électromécanique 8 (figure 1) et la pompe basse pression 2 de manière à établir dans le circuit de carburant une circulation de carburant sous la pression maximale autorisée par la pompe 2 et le régulateur de Avantageusement, dans une variante pression 3. dispositif d'alimentation de la figure 1 dans laquelle le conduit 11 de retour du carburant en provenance de la rampe d'injecteurs est relié en amont du régulateur 3, il suffit de commander le régulateur électromécanique 8 à pleine ouverture. Cette commande est représentée par le trait interrompu du graphe P de la figure 3.

En parallèle, et dès la mise en rotation du moteur, à l'instant to, le calculateur 9 détermine une quantité  $Q_3$  de carburant à injecter et la durée correspondante  $T_1$ d'ouverture des injecteurs. Simultanément, on observe les signaux repérant la position angulaire du moteur, c'est-à-dire classiquement le signal d'un capteur repérant une singularité sur une cible reliée vilebrequin et celui d'un capteur donnant la position de l'arbre à cames. Dès l'apparition d'un repère sur l'un quelconque de ces signaux, on peut estimer quel sera le prochain cylindre en phase d'admission, et l'instant d'ouverture de la soupape d'admission correspondante. En effet, il existe une relation mécanique par construction entre le vilebrequin et/ou l'arbre à cames soupapes. On commande alors l'injection dans ce cylindre WO 01/34961

10

15

20

25

30

35

à partir de l'ouverture de la soupape et pendant la L'injection de carburant est Ti. séquentiellement, à soupape d'admission ouverte, les cylindres suivants, avec un décalage angulaire programmable (correspondant au nombre de cylindres du moteur) par rapport au repère considéré, pendant au moins un cycle moteur. Ce procédé permet, en observant la première occurrence du signal "arbre à cames" "vilebrequin", de réaliser une première injection avec une avance moyenne d'un demi-tour moteur (pour un moteur quatre cylindres) par rapport aux méthodes synchronisation classiques et donc de gagner environ une demi-seconde sur la durée de la phase de démarrage.

Un tel démarrage à chaud en basse pression de carburant est également plus rapide qu'un démarrage en haute pression, à chaud, car il permet de balayer d'éventuelles vapeurs de carburant présentes dans la pompe haute pression, qui perturberaient autrement le fonctionnement de cette pompe.

Le temps d'injection  $T_i$  est fonction de divers paramètres classiques : régime moteur N, pression d'air admis, température de l'eau de refroidissement, pression du carburant, et, suivant la présente invention, du mode de démarrage choisi : haute pression ou basse pression, la quantité de carburant à injecter étant avantageusement moindre en démarrage à haute pression.

Suivant l'invention, on sort de la phase de démarrage, à l'instant  $t_2$  (voir figures 2 et 3) par une procédure commune à un démarrage en haute pression ou en basse pression. Cette sortie se fait ainsi sur le franchissement d'un seuil par le régime N, ou au bout d'un intervalle de temps prédéterminé.

Après la sortie de la phase de démarrage, le calculateur 9 utilise des cartographies classiques pour déterminer la quantité de carburant à injecter et les

instants d'ouverture et de fermeture des injecteurs, ces cartographies ayant comme entrées, par exemple, la pression d'air admis dans le moteur et le régime N de ce moteur. La transition vers cette quantité de carburant Q cartographiée se fait par décrémentation progressive de la quantité calculée pour la phase de démarrage.

15

20

25

30

### REVENDICATIONS

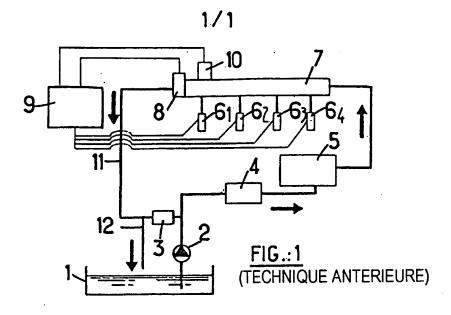
- 1. Procédé de commande du démarrage d'un moteur à combustion interne, à injection directe d'un carburant d'alimentation délivré audit moteur par des moyens de mise en pression (2,5) dudit carburant, suivant lequel lors dudit démarrage,
- a) on surveille la température (T) du moteur et la pression (P) du carburant délivré par lesdits moyens de mise en pression,
- b) si T est inférieur à une température de seuil  $(T_s)$  prédéterminée, on établit un mode de démarrage du moteur avec un carburant à haute pression dès que la pression (P) devient supérieure à une pression de seuil  $(P_{s1})$  prédéterminée, et
- c) on établit un mode de démarrage du moteur avec un carburant à basse pression si  $T > T_{\text{\tiny S}}$ ,

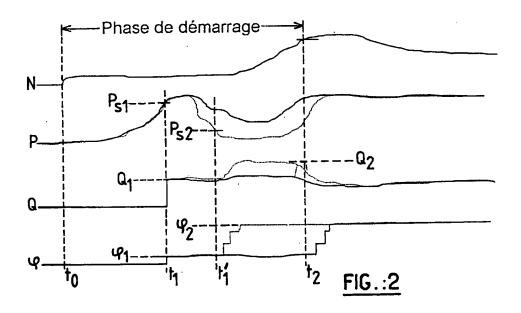
caractérisé en ce que, en mode de démarrage avec un carburant à haute pression, si la pression de carburant reste supérieure à un seuil  $(P_{s2})$  prédéterminé inférieur au seuil  $(P_{s1})$ , on calcule une quantité de carburant  $(Q_1)$  à injecter dans chaque cylindre du moteur et on en déduit une durée  $(T_i)$  du temps d'ouverture de l'injecteur considéré, ainsi que l'instant d'ouverture de l'injecteur  $(6_i)$  propre à permettre la fermeture dudit injecteur  $(6_i)$  à soupapes fermées, en phase avec une position angulaire du vilebrequin du moteur avancée d'un angle  $(\phi_1)$  prédéterminé sur celle de l'instant d'allumage du mélange air/carburant.

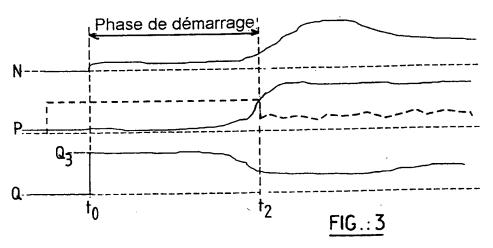
2. Procédé conforme à la revendication 1, caractérisé en ce que, en mode de démarrage avec un carburant haute pression, si la pression (P) du carburant retombe en dessous d'un seuil  $(P_{s2})$  prédéterminée inférieur au seul  $(P_{s1})$ , on revient à un démarrage du moteur avec un carburant à basse pression.

15

- revendication 3. Procédé conforme 2, à la caractérisé en ce que, au retour au démarrage du moteur avec un carburant à basse pression, on calcule une quantité (Q2) de carburant à injecter à basse pression, on injecte séquentiellement ladite quantité dans les cylindres du moteur, la durée (Ti) de ladite injection et l'instant d'ouverture de chaque injecteur étant choisis de manière que la fermeture de l'injecteur intervienne à soupapes ouvertes, en phase avec une position angulaire du vilebrequin du moteur avancée d'un angle prédéterminé sur celle de l'instant d'allumage du mélange air/carburant.
- 4. Procédé conforme à la revendication 1, caractérisé en ce que, à l'étape c), on commande une injection séquentielle de carburant dans les cylindres du moteur, phasée sur l'ouverture de la soupape d'admission du premier cylindre.







# A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER IPC 7 F02D41/06

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

### B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

IPC 7 FO2D

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal, WPI Data, PAJ

Category °	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	DE 195 39 885 A (BOSCH GMBH ROBERT) 28 November 1996 (1996-11-28) column 3, line 44 -column 4, line 1 column 5, line 49 - line 51 column 12, line 54 -column 13, line 63	1
A	EP 0 919 710 A (RENAULT) 2 June 1999 (1999-06-02) column 2, line 34 - line 40 column 3, line 34 column 4, line 37 - line 48	1

X Further documents are listed in the continuation of box C.	Patent family members are listed in annex.	
Special categories of cited documents:  "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance  "E" earlier document but published on or after the international filing date  "L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)  "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means  "P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed	'T' tater document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention  'X' document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone  'Y' document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.  '&' document member of the same patent family	
Date of the actual completion of the international search  14 March 2001	Date of mailing of the International search report  22/03/2001	
Name and malling address of the ISA  European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2  NL – 2280 HV Rijswijk  Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 340-3016	Authorized officer Röttger, K	

2



Into sonal Application No
PCT/EP 00/11043

A A	EP 0 849 455 A (TOYOTA MOTOR CO LTD) 24 June 1998 (1998-06-24) abstract column 2, line 45 -column 3, line 2 column 5, line 18 - line 24 column 6, line 55 - line 58 column 8, line 48 - line 52 GB 2 315 297 A (FUJI HEAVY IND LTD) 28 January 1998 (1998-01-28)	Relevant to ctaim No.
	24 June 1998 (1998-06-24) abstract column 2, line 45 -column 3, line 2 column 5, line 18 - line 24 column 6, line 55 - line 58 column 8, line 48 - line 52 GB 2 315 297 A (FUJI HEAVY IND LTD)	1
A	GB 2 315 297 A (FUJI HEAVY IND LTD) 28 January 1998 (1998-01-28)	
	abstract page 1, line 6 - line 11 figures 1,2	1
A	DE 40 20 298 A (FUJI HEAVY IND LTD) 10 January 1991 (1991-01-10) column 5, line 19 - line 29 abstract	1,3
A	US 5 809 973 A (TASHIMA KAZUCHIKA ET AL) 22 September 1998 (1998-09-22) column 1, line 10 - line 12 column 1, line 24 - line 30 column 1, line 42 - line 43	4



Inte ional Application No PCT/EP 00/11043

	tent document In search report		Publication date		Patent family member(s)		Publication date
DE	19539885	A	28-11-1996	FR JP US	2734601 8334076 5878718	Α	29-11-1996 17-12-1996 09-03-1999
EP	0919710	A	02-06-1999	FR	2771778	A	04-06-1999
EP	0849455	A	24-06-1998	JP US	10176574 5924405		30-06-1998 20-07-1999
GB	2315297	Α	28-01-1998	JP DE US	10030468 19729811 5785031	Α	03-02-1998 22-01-1998 28-07-1998
DE	4020298	A	10-01-1991	JP JP JP GB US	2860325 3033449 3033448 2233388 5086737	A A A,B	24-02-1999 13-02-1991 13-02-1991 09-01-1991 11-02-1992
US	5809973	A	22-09-1998	JP DE KR SE	233934	A A B A	24-02-1998 12-02-1998 15-12-1999 10-02-1998

A. CLASSEMENT DE L'OBJET DE LA DEMANDE CIB 7 F02D41/06

Selon la classification internationale des brevets (CIB) ou à la fots selon la classification nationale et la CIB

#### B. DOMAINES SUR LESQUELS LA RECHERCHE A PORTE

Documentation minimale consultée (système de classification suivi des symboles de classement) CIB 7 F02D

Documentation consultée autre que la documentation minimale dans la mesure où ces documents relèvent des domaines sur lesquels a porté la recherche

Base de données électronique consultée au cours de la recherche internationale (nom de la base de données, et si réalisable, termes de recherche utilisés) EPO-Internal, WPI Data, PAJ

Catégorie °	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages perlinents	no. des revendications visées
А	DE 195 39 885 A (BOSCH GMBH ROBERT) 28 novembre 1996 (1996-11-28) colonne 3, ligne 44 -colonne 4, ligne 1 colonne 5, ligne 49 - ligne 51 colonne 12, ligne 54 -colonne 13, ligne 63	1
Α	EP 0 919 710 A (RENAULT) 2 juin 1999 (1999-06-02) colonne 2, ligne 34 - ligne 40 colonne 3, ligne 34 colonne 4, ligne 37 - ligne 48	1

Voir la suite du cadre C pour la fin de la liste des documents	Les documents de lamines de brevets sont indiques en annexe
<ul> <li>Catégories spéciales de documents cités:</li> <li>'A' document définissant l'état général de la technique, non considéré comme particulièrement pertinent</li> <li>'E' document antérieur, mais publié à la date de dépôt international ou après cette date</li> <li>'L' document pouvant jeter un doute sur une revendication de priorité ou cité pour déterminer la date de publication d'une autre citation ou pour une raison spéciale (telle qu'indiquée)</li> <li>'O' document se référant à une divulgation orale, à un usage, à une exposition ou tous autres moyens</li> <li>'P' document publié avant la date de dépôt international, mais postérieurement à la date de priorité revendiquée</li> </ul>	<ul> <li>'T' document ultérieur publié après la date de dépôt international ou la date de priorité et n'appartenenant pas à l'état de la technique pertinent, mais cité pour comprendre le principe ou la théorie constituant la base de l'invention</li> <li>'X' document particulièrement pertinent; l'inven tion revendiquée ne peut être considérée comme nouvelle ou comme impliquant une activité inventive par rapport au document considéré solément</li> <li>'Y' document particulièrement pertinent; l'inven tion revendiquée ne peut être considérée comme impliquant une activité inventive lorsque le document est associé à un ou plusieurs autres documents de même nature, cette combinaison étant évidente pour une personne du métier</li> <li>'&amp;' document qui fait partie de la même familie de brevets</li> </ul>
Date à laquelle la recherche internationale a été effectivement achevée	Date d'expédition du présent rapport de recherche internationale
14 mars 2001	22/03/2001
Nom et adresse postale de l'administration chargée de la recherche internation	nale Fonctionnaire autorisé
Office Européen des Brevets, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL – 2280 HV Flijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo ni, Fax: (-31-70) 340-3016	Röttger, K

2

Catégorie	ldentification des documents cités, avec,le cas échéant, l'indicationdes passages pertinents	no. des revendications visées
Ą	EP 0 849 455 A (TOYOTA MOTOR CO LTD) 24 juin 1998 (1998-06-24) abrégé colonne 2, ligne 45 -colonne 3, ligne 2	1
	colonne 5, ligne 18 - ligne 24 colonne 6, ligne 55 - ligne 58 colonne 8, ligne 48 - ligne 52	
<b>A</b> .	GB 2 315 297 A (FUJI HEAVY IND LTD) 28 janvier 1998 (1998-01-28) abrégé page 1, ligne 6 - ligne 11 figures 1,2	1
A	DE 40 20 298 A (FUJI HEAVY IND LTD) 10 janvier 1991 (1991-01-10) colonne 5, ligne 19 - ligne 29 abrégé	1,3
A	US 5 809 973 A (TASHIMA KAZUCHIKA ET AL) 22 septembre 1998 (1998-09-22) colonne 1, ligne 10 - ligne 12 colonne 1, ligne 24 - ligne 30 colonne 1, ligne 42 - ligne 43	4
		·
		:



de In	ternationale No
PCT/EP	00/11043

Document brevet au rapport de reche		Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)			Date de publication	
DE 1953988	5 A	28-11-1996	FR JP US	2734601 / 8334076 / 5878718 /	A	29-11-1996 17-12-1996 09-03-1999	
EP 0919710	Α	02-06-1999	FR	2771778	A	04-06-1999	
EP 0849455	Α	24-06-1998	JP US	10176574 / 5924405 /		30-06-1998 20-07-1999	
GB 2315297	A	28-01-1998	JP DE US	10030468 / 19729811 / 5785031 /	A	03-02-1998 22-01-1998 28-07-1998	
DE 4020298	A	10-01-1991	JP JP JP GB US	2860325   3033449   3033448   2233388   5086737	A A A,B	24-02-1999 13-02-1991 13-02-1991 09-01-1991 11-02-1992	
US 5809973	Α	22-09-1998	JP DE KR SE	10054272 / 19734226 / 233934   9702886 /	A B	24-02-1998 12-02-1998 15-12-1999 10-02-1998	

# This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

# **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

<b>⋈</b> BLACK BORDERS	
IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES	
☐ FADED TEXT OR DRAWING	
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING	
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES	e e e e e e e e e e e e e e e e e e e
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS	
GRAY SCALE DOCUMENTS	_
☑ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT	
REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUAL	ITY
☐ OTHER:	•

## IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.